IN THE UNITED STATES PATENT AND TRADEMARK OFFICE

In re Patent Application of)
Kenichi SUZUKI et al.) Group Art Unit: Unassigned
Application No.: Unassigned) Examiner: Unassigned
Filed: July 10, 2003) Confirmation No.: Unassigned
For: HYDRAULIC CIRCUIT)

CLAIM FOR CONVENTION PRIORITY

Commissioner for Patents P.O. Box 1450 Alexandria, VA 22313-1450

Sir:

The benefit of the filing date of the following prior foreign application in the following foreign country is hereby requested, and the right of priority provided in 35 U.S.C. § 119 is hereby claimed:

Japanese Patent Application No. 2002-205151

By:

Filed: July 15, 2002

In support of this claim, enclosed is a certified copy of said prior foreign application. Said prior foreign application was referred to in the oath or declaration. Acknowledgment of receipt of the certified copy is requested.

Respectfully submitted,

Burns, Doane, Swecker & Mathis, L.L.P.

Date: July 10, 2003

Platon N. Mandres Registration No. 22,124

P.O. Box 1404 Alexandria, Virginia 22313-1404 (703) 836-6620

日本国特許庁 JAPAN PATENT OFFICE

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office

出願年月日

Date of Application:

2002年 7月15日

出願番号

Application Number:

特願2002-205151

[ST.10/C]:

[JP2002-205151]

出 顏 人 Applicant(s):

株式会社アドヴィックス

2003年 2月12日

特 許 庁 長 官 Commissioner, Japan Patent Office 人们信一贯

特2002-205151

【書類名】 特許願

【整理番号】 PA02-166

【あて先】 特許庁長官 殿

【国際特許分類】 F16L 55/04

F15B 1/04

【発明者】

【住所又は居所】 愛知県刈谷市朝日町二丁目1番地 株式会社アドヴィッ

クス内

【氏名】 鈴木 賢一

【発明者】

【住所又は居所】 愛知県刈谷市朝日町二丁目1番地 株式会社アドヴィッ

クス内

【氏名】 烟 恭介

【発明者】

【住所又は居所】 愛知県刈谷市朝日町二丁目1番地 株式会社アドヴィッ

クス内

【氏名】 多田 義比古

【特許出願人】

【識別番号】 301065892

【氏名又は名称】 株式会社アドヴィックス

【代理人】

【識別番号】 100088971

【弁理士】

【氏名又は名称】 大庭 咲夫

【選任した代理人】

【識別番号】 100115185

【弁理士】

【氏名又は名称】 加藤 慎治

【手数料の表示】

【予納台帳番号】 075994

【納付金額】

21,000円

【提出物件の目録】

【物件名】

明細書 1

【物件名】

図面 1

【物件名】

要約書 1

【プルーフの要否】

要

【書類名】 明細書

【発明の名称】 液圧回路

【特許請求の範囲】

【請求項1】 液圧ポンプから吐出される作動液を作動液室に流入させる流 入通路と前記作動液室から液圧アクチュエータに作動液を流出させる流出通路を 備えるアキュムレータを含む液圧回路において、前記アキュムレータとして前記 作動液室内の圧力が設定圧以上のときに動作するアキュムレータを採用し、前記 作動液室内の圧力が設定圧未満のときに前記液圧アクチュエータへの作動液の供 給を制限し、かつ前記作動液室内の圧力が設定圧以上のときに前記液圧アクチュ エータへの作動液の供給制限を解除する弁機構を設けたことを特徴とする液圧回 路。

【請求項2】 請求項1に記載の液圧回路において、前記弁機構を前記アキュムレータ内に配設したことを特徴とする液圧回路。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】

本発明は、液圧回路、特に、液圧ポンプから吐出される作動液を作動液室に流入させる流入通路と前記作動液室から液圧アクチュエータに作動液を流出させる流出通路を備えるアキュムレータを含む液圧回路に関する。

[0002]

【従来の技術】

この種の液圧回路は、例えば、特許第2576998号公報に示されていて、 液圧ポンプから吐出される作動液が、流入通路を通してアキュムレータの作動液 室に流入した後に、アキュムレータの作動液室から流出通路を通して液圧アクチ ュエータに流出する。このため、液圧ポンプから吐出される作動液の脈動は、ア キュムレータの動作にて的確に減少される。

[0003]

【発明が解決しようとする課題】

ところで、液圧ポンプから吐出される作動液の脈動を減少させるためのアキュ

ムレータとして、作動液室内の圧力が設定圧以上のときに動作するアキュムレータを採用した場合には、作動液室内の圧力が設定圧以上となるまでの過渡期において、当該アキュムレータが動作しなくて、液圧ポンプから吐出される作動液の脈動を減少させることができない。

[0004]

【課題を解決するための手段】

本発明は、上記した問題に対処すべくなされたものであり、液圧ポンプから吐出される作動液を作動液室に流入させる流入通路と前記作動液室から液圧アクチュエータに作動液を流出させる流出通路を備えるアキュムレータを含む液圧回路において、前記アキュムレータとして前記作動液室内の圧力が設定圧以上のときに動作するアキュムレータを採用し、前記作動液室内の圧力が設定圧未満のときに前記液圧アクチュエータへの作動液の供給を制限し、かつ前記作動液室内の圧力が設定圧以上のときに前記液圧アクチュエータへの作動液の供給制限を解除する弁機構を設けたこと(請求項1に係る発明)に特徴がある。この場合において、前記弁機構を前記アキュムレータ内に配設すること(請求項2に係る発明)が望ましい。

[0005]

【発明の作用・効果】

本発明による液圧回路(請求項1に係る発明)においては、作動液室内の圧力が設定圧未満のときに液圧アクチュエータへの作動液の供給を制限し、かつ作動液室内の圧力が設定圧以上のときに液圧アクチュエータへの作動液の供給制限を解除する弁機構を設けたため、作動液室内の圧力が設定圧以上となるまでの過渡期においては、アキュムレータの作動液室から液圧アクチュエータへの作動液の供給が弁機構によって制限される。したがって、アキュムレータの作動液室から液圧アクチュエータでの作動液の脈動に起因する不快感を低減することが可能である。

[0006]

また、作動液室内の圧力が設定圧以上となったときには、アキュムレータが動作して、液圧ポンプから吐出される作動液の脈動を低減するため、液圧アクチュ

エータでの作動液の脈動に起因する不快感を低減することが可能である。しかも、このときには、弁機構がアキュムレータから液圧アクチュエータへの作動液の供給制限を解除するため、アキュムレータから液圧アクチュエータへは必要十分な作動液を供給することが可能である。

[0007]

また、本発明による液圧回路(請求項2に係る発明)においては、上記した作用効果が得られるとともに、弁機構をアキュムレータ内に配設したものであるため、弁機構をアキュムレータ外に配設する場合に比して、当該液圧回路をコンパクトに構成することが可能である。

[0008]

【発明の実施の形態】

以下に、本発明の各実施形態を図面に基づいて説明する。図1~図3は本発明を自動車のブレーキ用液圧回路に実施した第1実施形態を概略的に示していて、この第1実施形態においては、電動モータMによって駆動される液圧ポンプPからチェック弁Vを通してアキュムレータA1に蓄積された作動液がブレーキペダルBPの踏込に応答して作動する液圧ブースタH/Bに供給されてマスタシリンダM/Cの助勢圧として使用される。なお、液圧ブースタH/Bにて不用な作動液は、リザーバRに戻されるようになっている。

[0009]

また、この第1実施形態においては、液圧ポンプPがリザーバRに接続され、マスタシリンダM/CがリザーバRとホイールシリンダW/Cにそれぞれ接続されている。また、電動モータMの駆動が、イグニッションスイッチONの状態にてアキュムレータA1に蓄積される作動液の圧力を検出する圧力センサPSからの信号に応じて電気制御装置ECUにより制御される(具体的には、ポンプOFF圧以上で駆動停止、ポンプOFF圧より低圧のポンプON圧以下で駆動再開される)ようになっている。

[0010]

アキュムレータA1は、図2に示したように、作動液室R2内に供給される作動液の圧力が設定圧(上記したポンプON圧より低くて、図2の状態でのガス室

R1内のガス圧より僅かに高い圧力)以上のときに動作する(ベローズ12が伸縮動作する)金属ベローズ式液圧アキュムレータであり、圧力空間Roを形成するシェル11と、圧力空間Ro内に配設した蛇腹状のベローズ12とを備えている。シェル11は、上下2部材で構成されていて、これらの部材は液密的に接合連結されており、上端壁11aにはガス充填口11a1を封止する栓部材13が気密的に取付けられている。

[0011]

ベローズ12は、円筒状で金属製の蛇腹状部12aと、この蛇腹状部12aの 図示上端に気密且つ液密的に結合した金属製の可動プレート12bを備えていて 、蛇腹状部12aの図示下端をシェル11の下端壁11bに気密且つ液密的に固 定されて、圧力空間Roを、所定の加圧ガスが封入される外側のガス室R1と、 液体流入口Piと液体流出口Poに連通する内側の作動液室R2とに区画してい る。また、このベローズ12内、すなわち、作動液室R2内には、ステー14と 筒状体15とパイプ16が配設されている。

[0012]

ステー14は、ベローズ12内の作動液室R2を外側作動液室R2aと内側作動液室R2bに区画するとともに、ベローズ12の収縮移動を規制するものであり、図示下端をシェル11の下端壁11bに液密的に固定された円筒状壁部14aと、この円筒状壁部14aの上端に一体的に形成した上底壁部14bとを有している。また、ステー14の上底壁部14bには、外側作動液室R2aと内側作動液室R2bを連通させる連通孔14b1が形成されている。

[0013]

筒状体15は、その環状フランジ部15aにてシェル11の下端壁11bとステー14の円筒状壁部14aに液密的に固定されていて、シェル11の下端壁11bを貫通して下方に延びる下方筒部15bを有している。また、筒状体15の中心部には、流入通路Siが形成されていて、この流入通路Siは下端部を液体流入口Piに連通させ、上端部を内側作動液室R2bの下部に開口させている。

[0014]

また、筒状体15の下方筒部15bには、Oリング取付溝15cと取付雄ネジ

15 d が形成されていて、Oリング取付溝15 cにOリング17を取付けた状態にて、取付雄ネジ15 d を支持体であるポンプボデー21の雌ネジ21 a にねじ込むことにより、当該アキュムレータA1がポンプボデー21に脱着可能に取付けられるようになっている。

[0015]

パイプ16は、筒状体15の流入通路Siに同軸的に配置されて筒状体15を 貫通しており、その下端部にてポンプボデー21の流出通路形成部(図示省略) に連結固定されている。また、パイプ16の中心部には、流出通路Soが形成されていて、この流出通路Soは下端部を液体流出口Poに連通させ、上端部を内側作動液室R2bの上部に開口させている。

[0016]

また、この第1実施形態においては、ベローズ12における可動プレート12 bの下面に、環状シール部材12cが設けられるとともに、バルブスプール12 dが設けられている。環状シール部材12cは、ステー14の上底壁部14bに対して着座・離座することが可能で、ステー14の上底壁部14bの連通孔14 b1すなわち内側作動液室R2bと外側作動液室R2aとを分離・連通(連通・遮断)することが可能である。

[0017]

バルブスプール12dは、図2および図3にて示したように、パイプ16の上端部に対して嵌合・退避可能に設けられていて、パイプ16の上端部とにより弁機構Voを構成している。このバルブスプール12dは、可動プレート12bが図2の位置にあるときには、パイプ16の上端部に対して所定量L嵌合していて、液圧ブースタH/Bへの作動液の供給を微量に制限している。また、バルブスプール12dは、可動プレート12bが図2の位置から所定量L以上に上動したとき(すなわち、作動液室R2内の圧力が設定圧以上となったとき)、パイプ16の上端部から抜け出て、液圧ブースタH/Bへの作動液の供給制限を解除するようになっている。

[0018]

また、バルブスプール12dには、作動液室R2内に作動液を充填する際の前

工程にて作動液室R2内から空気を排出するための空気排出用の細孔12d1が 形成されている。なお、空気排出用の細孔12d1に代えて、バルブスプール1 2dの嵌合部外周に作動液室R2内から空気を排出するための空気排出用細溝を 形成する、または、パイプ16の上端部内周に作動液室R2内から空気を排出す るための空気排出用細溝を形成することでも実施可能である。

[0019]

上記のように構成したこの第1実施形態の液圧回路においては、アキュムレータA1の作動液室R2内に作動液が貯えられていない状態(図2の状態)にてイグニッションスイッチがONとされると、液圧ポンプPが電動モータMによって駆動されて、リザーバRからの作動液がチェック弁Vを通してアキュムレータA1の作動液室R2内に蓄積され、作動液室R2内の圧力が図4にて示したようにポンプOFF圧に向けて上昇する。

[0020]

このときには、作動液がアキュムレータA1の作動液室R2内に蓄積されるのに伴って、可動プレート12bが上動しベローズ12の蛇腹状部12aが伸長作動する。なお、作動液室R2内の圧力がポンプOFF圧に達すると、電動モータMによる液圧ポンプPの駆動が停止し、また、液圧ブースタH/Bへの作動液の供給やチェック弁Vを通しての作動液の漏れ等によって作動液室R2内の圧力がポンプON圧にまで低下すると、液圧ポンプPが電動モータMによって再び駆動されて、作動液がチェック弁Vを通してアキュムレータA1の作動液室R2内に再び蓄積される。

[0021]

ところで、この第1実施形態においては、可動プレート12bに設けたバルブスプール12dとパイプ16の上端部とにより構成される弁機構VoがアキュムレータA1内に設けられているため、作動液室R2内の圧力が設定圧以上となるまでの過渡期においては、アキュムレータA1の作動液室R2から液圧ブースタH/Bへの作動液の供給が弁機構Voによって制限される。したがって、アキュムレータA1の作動液室R2から液圧ブースタH/Bへの作動液の脈動伝達も制限されて、液圧ブースタH/Bでの作動液の脈動に起因する不快感を低減するこ

とが可能である。

[0022]

また、作動液室R2内の圧力が設定圧以上となったときには、アキュムレータ A1におけるベローズ12の蛇腹状部12aが伸縮動作して、液圧ポンプPから 吐出される作動液の脈動を低減するため、液圧ブースタH/Bでの作動液の脈動 に起因する不快感を低減することが可能である。しかも、このときには、弁機構 Voのバルブスプール12dがパイプ16の上端部から抜け出て、アキュムレータA1から液圧ブースタH/Bへの作動液の供給制限を解除するため、アキュムレータA1から液圧ブースタH/Bへは必要十分な作動液を供給することが可能である。

[0023]

上記第1実施形態においては、図2に示した構成のアキュムレータA1を採用して実施したが、図5または図6に示した構成のアキュムレータA2またはA3を採用して実施することも可能であり、これらのアキュムレータA2またはA3を採用した第2実施形態または第3実施形態の場合にも、各バルブスプール118b,212dが上記したバルブスプール12dと同様の機能を発揮して同様の作用効果を得ることが可能である。

[0024]

図5に示した第2実施形態のアキュムレータA2は、圧力空間Roを形成するシェル111と、圧力空間Ro内に配設した蛇腹状のベローズ112とを備えている。シェル111は、上下2部材で構成されていて、これらの部材は液密的に接合連結されており、上端壁111aにはガス充填口111a1を封止する栓部材113が気密的に取付けられている。

[0025]

ベローズ112は、円筒状で金属製の蛇腹状部112aと、この蛇腹状部112aの図示上端に気密且つ液密的に結合した金属製の可動プレート112bを備えていて、蛇腹状部112aの図示下端をシェル111の下端壁111bに気密且つ液密的に固定されて、圧力空間Roを、所定の加圧ガスが封入される外側のガス室R1と、内側の作動液室R2とに区画している。また、このベローズ11

2内、すなわち、作動液室R2内には、補助シェル114とピストン118が配置されている。

[0026]

補助シェル114は、ベローズ112内の作動液室R2を外側作動液室R2a と内側作動液室R2bに区画するとともに、ベローズ112の収縮移動を規制するものであり、図示下端をシェル111の下端壁111bに液密的に固定された 円筒状壁部114aと、この円筒状壁部114aの上端に一体的に形成した上底壁部114bとを有している。また、補助シェル114の上底壁部114bには、外側作動液室R2aと内側作動液室R2bを連通させる連通孔114b1が形成されている。

[0027]

ピストン118は、補助シェル114の内部(内側作動液室R2b)を、シェル111の下端部に形成した流入通路Siを通して液体流入口Piに連通する下室R2b2と、補助シェル114の連通孔114b1を通して外側作動液室R2aに連通する上室R2b1とに区画する可動壁部材であり、有底円筒容器形状に形成されていて、外周にはシールリング118aが装着されており、補助シェル114の円筒状壁部114a(シリンダ孔)に対して液密且つ摺動可能に嵌合されている。また、ピストン118は、そのストロークが補助シェル114の上底壁部114bとの当接とシェル111の下端壁111bとの当接により制限されるように構成されている。

[0028]

また、この第2実施形態においては、ベローズ112と補助シェル114間の作動液室R2aと、補助シェル114とピストン118間の上室R2b1に作動液が封入されていて、上室R2b1の最大容積から最小容積を差し引いた容積に相当する液量Qが上室R2b1から外側作動液室R2aに送り込まれたときベローズ112の可動プレート112bとシェル111の上端壁111aとの間には両者の衝接を回避するために隙間が残存し、上記した液量Qが外側作動液室R2aから上室R2b1に送り込まれたときベローズ112の可動プレート112bとこれに対向する補助シェル114の底壁部114bとの間には両者の衝接を回

避するために隙間が残存するように、上室R2b1の最大容積と最小容積が設定されている。

[0029]

また、この第2実施形態においては、ベローズ112における可動プレート112bの下面、すなわち補助シェル114の上底壁部114bとの対向面に、環状シール部材112cは、補助シェル114の上底壁部114bに対して着座・離脱することが可能で、補助シェル114の上底壁部114bに対して着座・離脱することが可能で、補助シェル114の上底壁部114bの連通孔114b1と外側作動液室R2aとを分離・連通することが可能である。

[0030]

また、この第2実施形態においては、シェル111の下端部に形成した流入通路Siを貫通するパイプ116が流入通路Siに同軸的に配置されており、その下端部はポンプボデーの流出通路形成部(図示省略)に連結固定されている。また、パイプ116の中心部には、流出通路Soが形成されていて、この流出通路Soは下端部を液体流出口Poに連通させ、上端部を下室R2b2の中間部に開口させている。

[0031]

また、この第2実施形態においては、ピストン118の下面にバルブスプール 118 b が設けられている。バルブスプール118 b は、パイプ116の上端部 に対して嵌合・退避可能に設けられていて、パイプ116の上端部とにより弁機 構 V o を構成している。このバルブスプール118 b は、ピストン118が図5の位置にあるときには、パイプ116の上端部に対して所定量 L 嵌合していて、液圧ブースタ H / B への作動液の供給を微量に制限している。また、バルブスプール118 b は、ピストン118が図5の位置から所定量 L 以上に上動したとき(すなわち、下室R2b2内の圧力が設定圧以上となったとき)、パイプ116の上端部から抜け出て、液圧ブースタ H / B への作動液の供給制限を解除するようになっている。また、バルブスプール118 b には、下室R2b2内に作動液を充填する際の前工程にて下室R2b2内から空気を排出するための空気排出用の細孔(図3の細孔12d1と同じもの)が形成されている。

[0032]

ところで、この第2実施形態においては、ピストン118に設けたバルブスプール118bとパイプ116の上端部とにより構成される弁機構VoがアキュムレータA2内に設けられているため、下室R2b2内の圧力が設定圧以上となるまでの過渡期においては、アキュムレータA2の下室R2b2から液圧ブースタH/Bへの作動液の供給が弁機構Voによって制限される。したがって、アキュムレータA2の下室R2b2から液圧ブースタH/Bへの作動液の脈動伝達も制限されて、液圧ブースタH/Bでの作動液の脈動に起因する不快感を低減することが可能である。

[0033]

また、下室R2b2内の圧力が設定圧以上となったときには、アキュムレータA2のピストン118が上下動するとともにベローズ112の蛇腹状部112aが伸縮動作して、液圧ポンプPから吐出される作動液の脈動を低減するため、液圧ブースタH/Bでの作動液の脈動に起因する不快感を低減することが可能である。しかも、このときには、弁機構Voのバルブスプール118bがパイプ116の上端部から抜け出て、アキュムレータA2から液圧ブースタH/Bへの作動液の供給制限を解除するため、アキュムレータA2から液圧ブースタH/Bへは必要十分な作動液を供給することが可能である。

[0034]

一方、図6に示した第3実施形態のアキュムレータA3は、圧力空間Roを形成するシェル211と、圧力空間Ro内に配設した蛇腹状のベローズ212とを備えている。シェル211は、上下2部材で構成されていて、これらの部材は液密的に接合連結されており、上端壁211aにはガス充填口211a1を封止する栓部材213が気密的に取付けられている。

[0035]

ベローズ212は、円筒状で金属製の蛇腹状部212aと、この蛇腹状部212aの図示上端に気密且つ液密的に結合した金属製の可動プレート212bとから成り、蛇腹状部212aの図示下端をシェル211の下端壁211bに気密且つ液密的に固定されて、圧力空間Roを、所定値の加圧ガスが封入される外側の

ガス室R1と、内側の作動液室R2とに区画している。

[0036]

また、このベローズ212内、すなわち、作動液室R2内には、補助シェル214が配置されていて、この補助シェル214と可動プレート212bの当接を緩衝するとともに両者間に隙間Dを常時形成するために、可動プレート212bの下面には4個のゴムプレート212cが周方向にて等間隔に固着されている。

[0037]

補助シェル214は、図6の仮想線で示した状態が自由状態であるベローズ212の収縮量を規定するストッパとしても機能するものであり、円筒状壁部214aと上底壁部214bとを有していて、図示下端にてシェル211の下端壁211bに固着されており、上記した作動液室R2を外部作動液室R2aと内部作動液室R2bとに区画している。

[0038]

外部作動液室R2aは、上記した隙間Dと補助シェル214の上底壁部214 bに形成した連通孔214b1からなる連通路を通して、内部作動液室R2bに 常時連通している。このため、図1の液圧ポンプPからチェック弁Vを通して液 体流入口Piに供給されて流入通路Siを通して内部作動液室R2bに供給され る作動液の圧力は、連通孔214b1と上記した隙間Dを通して可動プレート2 12bのゴムプレート212cを除く部位の全体に作用して可動プレート212 bを図6の上方に向けて押圧し、ベローズ212のスムーズな伸長作動を保証す る。

[0039]

また、この第3実施形態においては、シェル211の下端部に形成した流入通路Siを貫通するパイプ216が流入通路Siに同軸的に配置されており、その下端部はポンプボデーの流出通路形成部(図示省略)に連結固定されている。また、パイプ216の中心部には、流出通路Soが形成されていて、この流出通路Soは下端部を液体流出口Poに連通させ、上端部を内部作動液室R2bの上部に開口させている。

[0040]

また、この第3実施形態においては、可動プレート212bの下面にバルブスプール212dが設けられている。バルブスプール212dは、パイプ216の上端部に対して嵌合・退避可能に設けられていて、パイプ216の上端部とにより弁機構Voを構成している。このバルブスプール212dは、可動プレート212bが図6の実線位置にあるときには、パイプ216の上端部に対して所定量し嵌合していて、液圧ブースタH/Bへの作動液の供給を微量に制限している。また、バルブスプール212dは、可動プレート212bが図6の実線位置から所定量し以上に上動したとき(すなわち、作動液室R2内の圧力が設定圧以上となったとき)、パイプ216の上端部から抜け出て、液圧ブースタH/Bへの作動液の供給制限を解除するようになっている。また、バルブスプール212dには、作動液室R2内に作動液を充填する際の前工程にて作動液室R2内から空気を排出するための空気排出用の細孔(図3の細孔12d1と同じもの)が形成されている。

[0041]

ところで、この第3実施形態においては、可動プレート212bに設けたバルブスプール212dとパイプ216の上端部とにより構成される弁機構VoがアキュムレータA3内に設けられているため、作動液室R2内の圧力が設定圧以上となるまでの過渡期においては、アキュムレータA3の作動液室R2から液圧ブースタH/Bへの作動液の供給が弁機構Voによって制限される。したがって、アキュムレータA3の作動液室R2から液圧ブースタH/Bへの作動液の脈動伝達も制限されて、液圧ブースタH/Bでの作動液の脈動に起因する不快感を低減することが可能である。

[0042]

また、作動液室R2内の圧力が設定圧以上となったときには、アキュムレータA3におけるベローズ212の蛇腹状部212aが伸縮動作して、液圧ポンプPから吐出される作動液の脈動を低減するため、液圧ブースタH/Bでの作動液の脈動に起因する不快感を低減することが可能である。しかも、このときには、弁機構Voのバルブスプール212dがパイプ216の上端部から抜け出て、アキュムレータA3から液圧ブースタH/Bへの作動液の供給制限を解除するため、

アキュムレータA3から液圧ブースタH/Bへは必要十分な作動液を供給することが可能である。

[0043]

上記各実施形態においては、作動液室内の圧力が設定圧未満のときに液圧ブースタH/Bへの作動液の供給を制限し、かつ作動液室内の圧力が設定圧以上のときに液圧ブースタH/Bへの作動液の供給制限を解除する弁機構Voとして、各パイプ16,116,216の上端部に対して嵌合・退避可能なバルブスプール12d,118b,212dを採用して実施したが、かかる弁機構として図7~図9に示した第4実施形態の弁機構Voを採用して実施することも可能である。

[0044]

図7~図9に示した第4実施形態の弁機構Voは、筒状体315に一体的に形成されて内側作動液室R2bの上部に向けて突出する上方筒部315eと、パイプ316の上端部に上下動可能に嵌合されて上方筒部315eの上端部に対して嵌合・退避可能な筒状弁体318と、この筒状弁体318と上方筒部315e間に介装されて筒状弁体318を上方へ付勢するスプリング319によって構成されている。

[0045]

筒状弁体318は、外周円筒部318aと外周円筒部318bを備えるとともに、これらの上端部を連結する環状部318cを備えていて、環状部318cの上端には、図8および図9に示したように、作動液室R2内に作動液を充填する際の前工程にて作動液室R2内から空気を排出するための空気排出用の細溝318dが4個径方向に形成されている。

[0046]

この筒状弁体318は、可動プレート312bが図7および図9(a)の位置にあるときには、可動プレート312bによりスプリング319に抗して押し下げられていて、上方筒部315eの上端部に対して所定量嵌合しており、流入通路Siと流出通路Soの連通を制限して、液圧ブースタH/Bへの作動液の供給を制限している。

[0047]

また、筒状弁体318は、可動プレート312bが図9(a)の位置から所定量以上に上動したとき、図9(b)に例示したように、スプリング319によって上方に押動されて上方筒部315eの上端部から抜けるものの、可動プレート312bとは非係合となって、流入通路Siと流出通路Soの連通制限を解除し、液圧ブースタH/Bへの作動液の供給制限を解除するようになっている。

[0048]

なお、図7~図9に示した第4実施形態のアキュムレータA4における弁機構 Vo以外の構成は、図2に示した第1実施形態のアキュムレータA1における弁 機構Vo以外の構成と実質的に同じであるため、300番台の同一符号または同 一符号を付してその詳細な説明は省略する。

[0049]

ところで、この第4実施形態においては、可動プレート312bの上下動に連動する弁機構Voが設けられているため、作動液室R2内の圧力が設定圧以上となるまでの過渡期においては、アキュムレータA4の作動液室R2から液圧ブースタH/Bへの作動液の供給が弁機構Voによって制限される。したがって、アキュムレータA4の作動液室R2から液圧ブースタH/Bへの作動液の脈動伝達も制限されて、液圧ブースタH/Bでの作動液の脈動に起因する不快感を低減することが可能である。

[0050]

また、作動液室R2内の圧力が設定圧以上となったときには、アキュムレータ A4におけるベローズ312の蛇腹状部312aが伸縮動作して、液圧ポンプP から吐出される作動液の脈動を低減するため、液圧ブースタH/Bでの作動液の脈動に起因する不快感を低減することが可能である。しかも、このときには、図9の(b)に示したように、弁機構Voの筒状弁体318が上方筒部315eの上端部から抜けて、アキュムレータA4から液圧ブースタH/Bへの作動液の供給制限を解除するため、アキュムレータA4から液圧ブースタH/Bへは必要十分な作動液を供給することが可能である。

[0051]

また、上記各実施形態においては、各ベローズの外側にガス室R1が形成され

るとともに、各ベローズの内側に作動液室R2が形成されるアキュムレータA1 \sim A4に本発明を実施したが、図10 \sim 図12に示した第5実施形態または図13に示した第6実施形態のように、各ベローズ412,512の内側にガス室R1が形成されるとともに、各ベローズ412,512の外側に作動液室R2が形成されるアキュムレータA5,A6に本発明を実施することも可能である。

[0052]

図10~図12に示した第5実施形態のアキュムレータA5は、作動液室R2内の供給される作動液の圧力が設定圧以上のときに動作する(ベローズ412の蛇腹状部412aが伸縮動作する)金属ベローズ式液圧アキュムレータであり、圧力空間Roを形成するシェル411と、圧力空間Ro内に配設した蛇腹状のベローズ412とを備えている。シェル411は、上下2部材で構成されていて、これらの部材は液密的に接合連結されており、上端壁411aにはガス充填口411a1を封止する栓部材413が気密的に取付けられている。また、シェル411の下端部411bには、流入通路Siと流出通路Soがそれぞれ形成されている。

[0053]

ベローズ412は、円筒状で金属製の蛇腹状部412aと、この蛇腹状部412aの図示下端に気密且つ液密的に結合した金属製の可動プレート412bを備えていて、蛇腹状部412aの図示上端をシェル411の上端壁411aに気密且つ液密的に固定されて、圧力空間Roを、所定の加圧ガスが封入される内側のガス室R1と、流入通路Siと流出通路Soを通して液体流入口と液体流出口(共に図示省略)に連通する外側の作動液室R2とに区画している。

[0054]

また、可動プレート412bの下面には、可動プレート412bの下面から下方に延びるロッド412dが一体的に設けられている。ロッド412dは、流出通路Soの上端部に対して嵌合・退避可能に設けられていて、ロッド412dの下端部外周に嵌着されたシールリング412eと、流出通路Soの上端部とにより弁機構Voを構成している。シールリング412eは、その外周に作動液室R2内から空気を排出するための空気排出用細溝412e1を有するとともに、ロ

ッド412dへの脱着を容易にするための斜めの合口412e2を有している。

[0055]

このシールリング412eは、可動プレート412bが図10の位置にあるときには、流出通路Soの上端部に対して所定量嵌合していて、液圧ブースタH/Bへの作動液の供給を微量に制限している。また、シールリング412eは、可動プレート412bが図10の位置から所定量以上に上動したとき(すなわち、作動液室R2内の圧力が設定圧以上となったとき)、ロッド412dの下端部とともに流出通路Soの上端部から抜け出て、液圧ブースタH/Bへの作動液の供給制限を解除するようになっている。

[0056]

ところで、この第5実施形態においては、可動プレート412bの上下動に連動する弁機構Voが設けられているため、作動液室R2内の圧力が設定圧以上となるまでの過渡期においては、アキュムレータA5の作動液室R2から液圧ブースタH/Bへの作動液の供給が弁機構Voによって制限される。したがって、アキュムレータA5の作動液室R2から液圧ブースタH/Bへの作動液の脈動伝達も制限されて、液圧ブースタH/Bでの作動液の脈動に起因する不快感を低減することが可能である。

[0057]

また、作動液室R2内の圧力が設定圧以上となったときには、アキュムレータA5におけるベローズ412の蛇腹状部412aが伸縮動作して、液圧ポンプPから吐出される作動液の脈動を低減するため、液圧ブースタH/Bでの作動液の脈動に起因する不快感を低減することが可能である。しかも、このときには、弁機構Voのロッド412dとシールリング412eが流出通路Soの上端部から抜け出て、アキュムレータA5から液圧ブースタH/Bへの作動液の供給制限を解除するため、アキュムレータA5から液圧ブースタH/Bへは必要十分な作動液を供給することが可能である。

[0058]

図13に示した第6実施形態のアキュムレータA6では、その弁機構Voが、 流出通路Soの上端開口部に貼着固定した環状の弁座部材511cと、可動プレ ート512bの下面から下方に延びて可動プレート512bと一体的に上下動し 弁座部材511c対して着座・離座可能な弁体512dによって構成されている 。なお、弁機構Vo以外の構成は上記したアキュムレータA5における構成と実 質的に同じであるため、500番台の同一符号または同一符号を付してその詳細 な説明は省略する。

[0059]

ところで、この第6実施形態においては、可動プレート512bの上下動に連動する弁機構Voが設けられているため、作動液室R2内の圧力が設定圧以上となるまでの過渡期においては、アキュムレータA6の作動液室R2から液圧ブースタH/Bへの作動液の供給が弁機構Voによって制限(遮断)される。したがって、アキュムレータA6の作動液室R2から液圧ブースタH/Bへの作動液の脈動伝達も制限されて、液圧ブースタH/Bでの作動液の脈動に起因する不快感を低減することが可能である。

[0060]

また、作動液室R2内の圧力が設定圧以上となったときには、アキュムレータ A6におけるベローズ512の蛇腹状部512aが伸縮動作して、液圧ポンプP から吐出される作動液の脈動を低減するため、液圧ブースタH/Bでの作動液の脈動に起因する不快感を低減することが可能である。しかも、このときには、弁機構Voの弁体512dが弁座部材511cから離座して、アキュムレータA6 から液圧ブースタH/Bへの作動液の供給制限を解除するため、アキュムレータ A6から液圧ブースタH/Bへは必要十分な作動液を供給することが可能である

[0061]

また、上記各実施形態においては、各アキュムレータA1~A6内に弁機構Voを配設して、当該液圧回路をコンパクトに構成することが可能としたが、図14にて示した第7実施形態のように、アキュムレータA7の作動液室R2と液圧ブースタH/Bを接続する流出通路Soに弁機構Voを設けて実施することも可能である。なお、アキュムレータA7では、シェル611内がベローズ612によってガス室R1と作動液室R2に区画されている。

[0062]

図14に示した第7実施形態の弁機構Voは、作動液室R2内の圧力が設定圧未満のときに流出通路Soを閉じかつ作動液室R2内の圧力が設定圧以上のときに流出通路Soを開く電磁開閉弁V1と、この電磁開閉弁V1に対して並列接続されて作動液室R2内の圧力が設定圧以上のときにアキュムレータA7から液圧ブースタH/Bに向けて作動液を流すリリーフ弁V2によって構成されている。なお、電磁開閉弁V1の開閉作動は、イグニッションスイッチONの状態にてアキュムレータA7に蓄積される作動液の圧力を検出する圧力センサPSからの信号に応じて電気制御装置ECUにより制御されるようになっている。

[0063]

ところで、この第7実施形態においては、アキュムレータA7の作動液室R2と液圧ブースタH/Bを接続する流出通路Soに弁機構Voが設けられているため、作動液室R2内の圧力が設定圧以上となるまでの過渡期においては、アキュムレータA7の作動液室R2から液圧ブースタH/Bへの作動液の供給が弁機構Voによって制限される。したがって、アキュムレータA7の作動液室R2から液圧ブースタH/Bへの作動液の脈動伝達も制限されて、液圧ブースタH/Bでの作動液の脈動に起因する不快感を低減することが可能である。

[0064]

また、作動液室R2内の圧力が設定圧以上となったときには、アキュムレータA7のベローズ612が伸縮動作して、液圧ポンプPから吐出される作動液の脈動を低減するため、液圧ブースタH/Bでの作動液の脈動に起因する不快感を低減することが可能である。しかも、このときには、弁機構VoがアキュムレータA7から液圧ブースタH/Bへの作動液の供給制限を解除するため、アキュムレータA7から液圧ブースタH/Bへは必要十分な作動液を供給することが可能である。

[0065]

また、この第7実施形態においては、作動液室R2内の圧力が設定圧以上のと きにアキュムレータA7から液圧ブースタH/Bに向けて作動液を流すリリーフ 弁V2が電磁開閉弁V1に対して並列接続されているため、作動液室R2内の圧 力が設定圧以上であれば、仮に電磁開閉弁V1が流出通路Soを開かなくても、 リリーフ弁V2を通してアキュムレータA7から液圧ブースタH/Bに向けて作 動液を流すことが可能である。

【図面の簡単な説明】

- 【図1】 本発明による液圧回路の第1実施形態を概略的に示す構成図である。
- 【図2】 図1に示したアキュムレータの作動液室に作動液が蓄積されていない 状態の拡大断面図である。
- 【図3】 図2に示した弁機構の拡大断面図である。
- 【図4】 図1に示したアキュムレータの作動液室に作動液が蓄積される際の作動説明図である。
 - 【図5】 本発明の第2実施形態を示すアキュムレータの断面図である。
 - 【図6】 本発明の第3実施形態を示すアキュムレータの断面図である。
 - 【図7】 本発明の第4実施形態を示すアキュムレータの断面図である。
 - 【図8】 図7に示した筒状弁体の平面図である。
 - 【図9】 図7に示した第4実施形態の要部拡大断面図である。
- 【図10】 本発明の第5実施形態を示すアキュムレータの断面図である。
- 【図11】 図10に示した弁機構の拡大断面図である。
- 【図12】 図11に示したシールリングの拡大斜視図である。
- 【図13】 本発明の第6実施形態を示すアキュムレータの断面図である。
- 【図14】 本発明による液圧回路の第7実施形態を概略的に示す構成図である

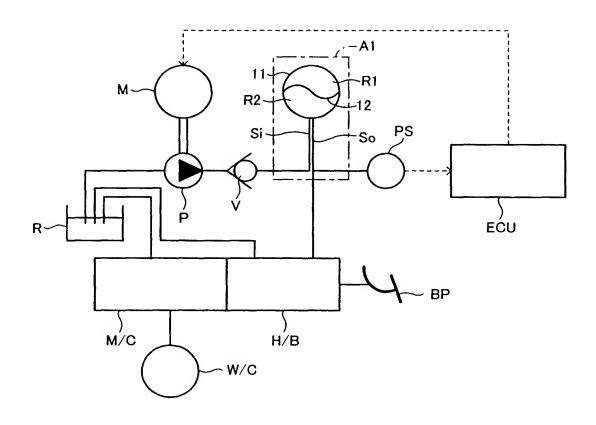
【符号の説明】

11…シェル、11a…上端壁、11b…下端壁、12…ベローズ、12a…蛇腹状部、12b…可動プレート、13…栓部材、14…ステー、15…筒状体、16…パイプ、Ro…圧力空間、R1…ガス室、R2…作動液室、R2a…内部作動液室、R2b…外部作動液室、Si…流入通路、So…流出通路、Vo…弁機構、A1…アキュムレータ、P…液圧ポンプ、M…電動モータ、V…チェック弁、PS…圧力センサ、ECU…電気制御装置、R…リザーバ、BP…ブレーキペダル、H/B…液圧ブースタ(液圧アクチュエータ)、M/C…マスタシリン

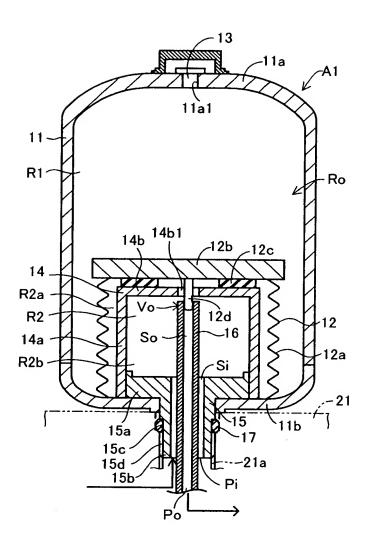
ダ、W/C…ホイールシリンダ。

【書類名】 図面

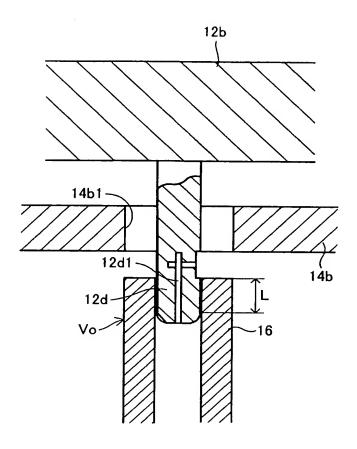
【図1】



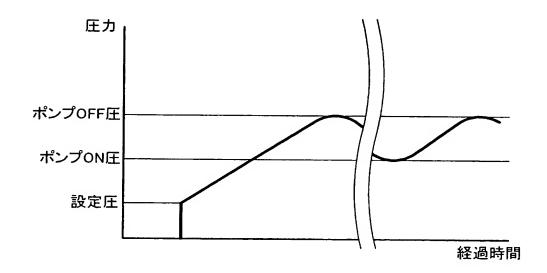
【図2】



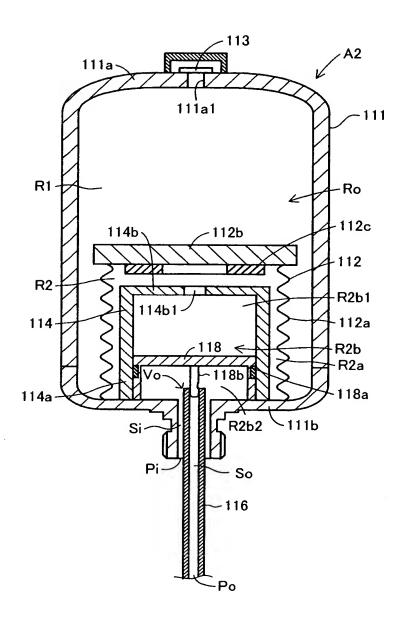
【図3】



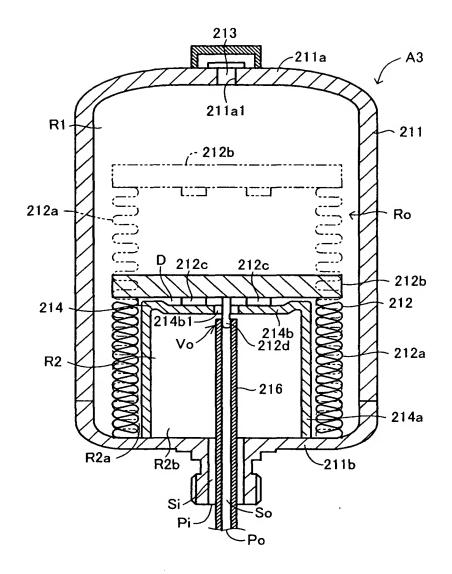
【図4】



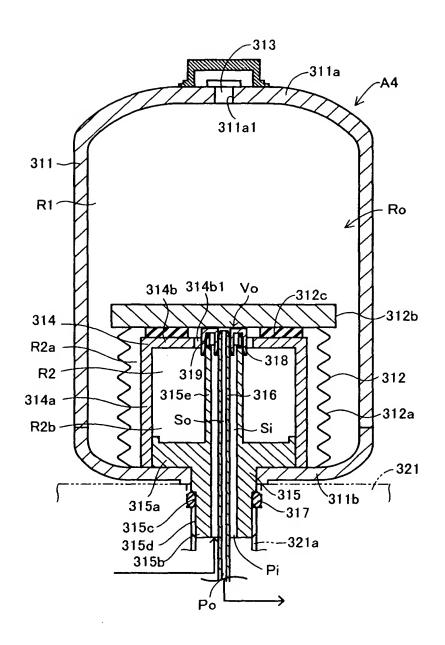
【図5】



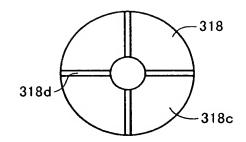
【図6】



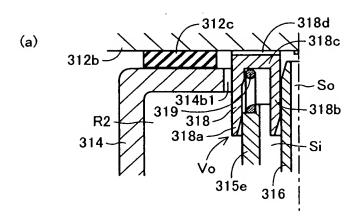
【図7】

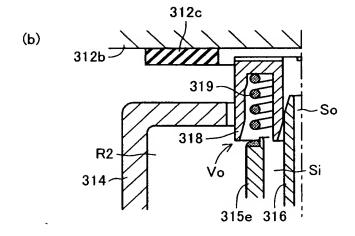


【図8】

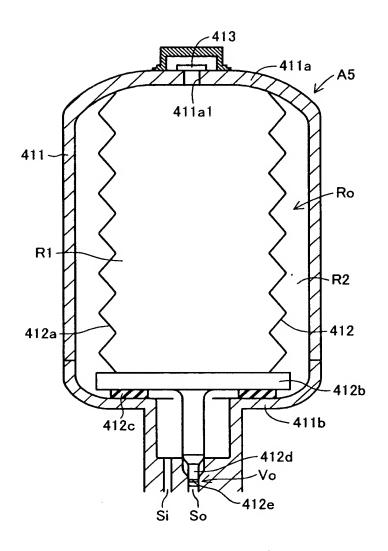


【図9】

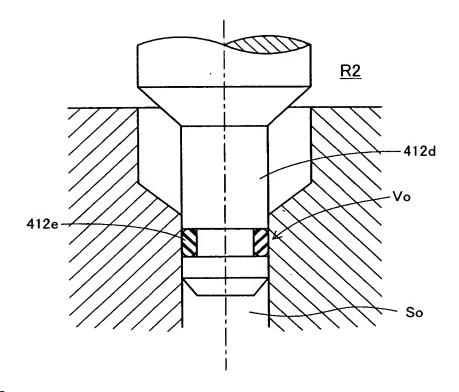




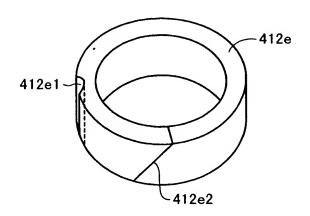
【図10】



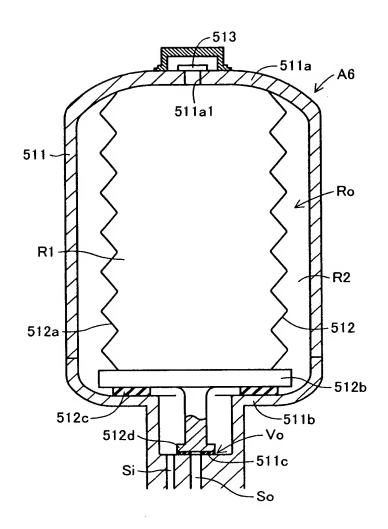
【図11】



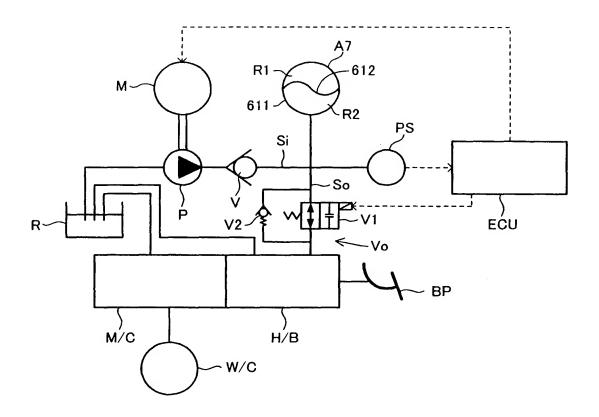
【図12】



【図13】



【図14】



【書類名】 要約書

【要約】

【課題】 作動液室内の圧力が設定圧以上のときに動作するアキュムレータを採用した液圧回路にて、作動液室内の圧力が設定圧以上となるまでの過渡期において、液圧ポンプから吐出される作動液の脈動を減少させること。

【解決手段】 液圧ポンプから吐出される作動液を作動液室R2に流入させる流入通路Siと作動液室R2から液圧アクチュエータに作動液を流出させる流出通路Soを備えるアキュムレータA1を含む液圧回路において、アキュムレータA1として作動液室内R2の圧力が設定圧以上のときに動作するアキュムレータを採用し、作動液室R2内の圧力が設定圧未満のときに前記液圧アクチュエータへの作動液の供給を制限し、かつ作動液室R2内の圧力が設定圧以上のときに前記液圧アクチュエータへの作動液の供給制限を解除する弁機構Voを設けた。

【選択図】 図2

認定・付加情報

特許出願の番号 特願2002-205151

受付番号 50201030404

書類名特許願

担当官 第四担当上席 0093

作成日 平成14年 7月16日

<認定情報・付加情報>

【提出日】 平成14年 7月15日

【特許出願人】

【識別番号】 301065892

【住所又は居所】 愛知県刈谷市朝日町2丁目1番地

【氏名又は名称】 株式会社アドヴィックス

【代理人】 申請人

【識別番号】 100088971

【住所又は居所】 愛知県名古屋市中村区太閤3丁目1番18号 名

古屋KSビル プロスペック特許事務所

【氏名又は名称】 大庭 咲夫

【選任した代理人】

【識別番号】 100115185

【住所又は居所】 愛知県名古屋市中村区太閤3丁目1番18号 名

古屋KSビル プロスペック特許事務所

【氏名又は名称】 加藤 慎治

出願人履歴情報

識別番号

[301065892]

1. 変更年月日 2001年10月 3日

[変更理由] 新規登録

住 所 愛知県刈谷市朝日町2丁目1番地

氏 名 株式会社アドヴィックス